## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-169022

(43)Date of publication of application: 14.06.2002

(51)Int.CI.

G02B 5/30 G02B 5/18

G02B 6/12 G02B 6/293

(21)Application number: 2000-369025

(71)Applicant: NIPPON SHEET GLASS CO LTD

(22)Date of filing:

04.12.2000

(72)Inventor: KIKKO SHIGEO

NARA MASATOSHI

ASAI TAKAHIRO

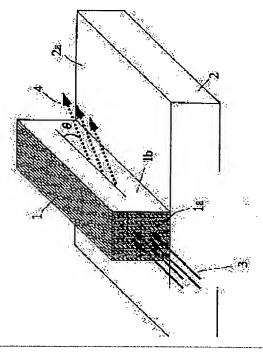
NAKAZAWA TATSUHIRO KOYAMA TADASHI

# (54) OPTICAL ELEMENT, SPECTROSCOPIC DEVICE AND INTEGRATED OPTICAL DEVICE USING THE SAME

### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To solve such problems that the scale of the device has to be enlarged so as to improve the performance of an optical demultiplexer which uses a diffraction grating because the wavelength dependence of the exiting angle from the diffraction grating is low.

SOLUTION: In the optical element using the end face of a periodical multilayered structure as the entrance or exit face of light, the light leaking from the multilayered structure shows preferable directivity and high wavelength dependence of the angle. These properties are used to realize a spectroscopic device of high resolution without enlarging the size of the device. Particularly, by disposing the multilayered structure with its layer planes perpendicular to the substrate, an optical element suitable for integration can be formed.



#### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-169022 (P2002-169022A)

(43)公開日 平成14年6月14日(2002.6.14)

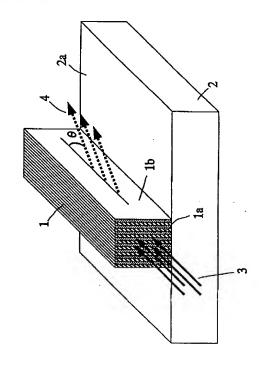
(51) Int.Cl. <sup>7</sup>		識別記号	FΙ				<i>₸</i> ੶	テーマコード(参考)	
G 0 2 B	5/30		G 0 2 B		5/30			2H047	
	5/18				5/18			2H049	
	6/12				6/12		Z		
	6/293						N		
							F		
		審査請求	未請求	就	項の数18	OL	(全 11 頁)	最終頁に続く	
(21)出願番号		特願2000-369025(P2000-369025)	(71)出願/		. 000004	1008			
					日本板	硝子株	式会社		
(22)出顧日		平成12年12月 4 日 (2000. 12. 4)			大阪府	大阪市	中央区北浜四	丁目7番28号	
				(72)発明者		重雄			
					大阪府	大阪市	中央区道修町	3丁目5番11号	
					日本	板硝子	株式会社内		
			(72)	発明者	奈良	正俊			
					大阪府	大阪市	中央区道修町	3丁目5番11号	
					日本	板硝子	株式会社内		
			(74)	代理人	100069	084			
					弁理士	大野	精市		
								最終頁に続く	

#### (54) 【発明の名称】 光学素子およびそれを用いた分光装置および集積光学装置

#### (57)【要約】

【課題】回折格子からの出射角の波長依存性は小さいた め、回折格子を使用した光分波器の性能を向上させるた めには装置を大型化せざるを得ないという問題点があっ た。

【解決手段】周期的多層構造体の端面を光入射面、もし くは光出射面とする光学素子において、この多層構造か ら漏出する光の指向性が良く、その角度の波長依存性が 大きいことを利用し、装置を大型化することなく高分解 能の分光装置を実現することができる。とくに多層構造 体の層面を基板に垂直に配置することにより、集積化に 適した光学素子が形成できる。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】平板状基板表面に周期的多層構造体をその層面が基板表面と垂直になるように形成し、前記構造体の端面を光入射面もしくは光出射面の少なくとも一方として使用することを特徴とする光学素子。

【請求項2】前記周期的多層構造体の1周期を形成する 材料が2種であり、そのうち一方が、空気層あるいは真 空層であることを特徴とする請求項1に記載の光学素 子。

【請求項3】前記周期的多層構造体の片側表面に反射層 10を設けたことを特徴とする請求項1に記載の光学素子。 【請求項4】前記周期的多層構造体の層面が全体として 曲面状であることを特徴とする請求項1に記載の光学素 子。

【請求項5】請求項1に記載の光学素子と、該周期的多層構造体の片側端面に複数の波長を含む光束を入射する 手段と、多層構造体表面から波長ごとに定まる角度で出 射する光束を検出する手段とからなる分光装置

【請求項6】前記光束を入射する手段が光ファイバであることを特徴とする請求項5に記載の分光装置。

【請求項7】前記出射する光束を検出する手段が前記平板状基板表面に形成したレンズ体と光ファイバからなることを特徴とする請求項5に記載の分光装置。

【請求項8】前記出射する光束を検出する手段が前記平板状基板表面に形成したレンズ体および光導波路と、光ファイバとからなることを特徴とする請求項5に記載の分光装置。

【請求項9】前記周期的多層構造体の片側表面に反射層を設け、他の側の表面から光束を出射させることを特徴とする請求項5に記載の分光装置。

【請求項10】前記周期的多層膜構造体の両側表面に接する媒体の屈折率が互いに異なることを特徴とする請求項5 に記載の分光装置。

【請求項11】前記媒体の一方が空気もしくは真空であり、他方が均質な固体導液層であることを特徴とする請求項10に記載の分光装置。

【請求項12】前記周期的多層構造体の層面が全体として曲面状であることを特徴とする請求項5に記載の分光 装置

【請求項13】前記光ファイバを所定位置に保持するた 40 め、前記基板表面に溝を設けたことを特徴とする請求項 6または7または8に記載の分光装置。

【請求項14】請求項1に記載の光学素子と、該周期的 多層構造体表面に複数の波長を含む光束を所定の入射角 度で入射する手段と、多層構造体の片側端面から出射す る光束を受光する手段とからなる集積光学装置

【請求項15】前記光束の入射手段が前記平板状基板上 に形成した半導体レーザであることを特徴とする請求項 14に記載の集積光学装置。

【請求項16】前記出射する光束を受光する手段が光フ

2

ァイバであることを特徴とする請求項14に記載の集積 光学装置。

【請求項17】前記周期的構造体の層面が全体として曲面状であるととを特徴とする請求項14に記載の集積光学装置。

【請求項18】前記光ファイバを所定位置に保持するため、前記基板表面に溝を設けたことを特徴とする請求項16に記載の集積光学装置。

【発明の詳細な説明】

0 [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、光通信システム、 光計測機器等に用いられる光学素子および分光装置に関 するものである。

[0002]

20

【従来の技術】近年、インターネットの急速な普及により、光ファイバー通信網の容量の増大が強く求められており、その手段としてWDM(波長多重)通信の開発が急速に進められている。WDM通信においては、わずかな波長差の光が個別の情報を伝達することから、波長選択性の良い光分波器、フィルタ、アイソレータといった光学機能素子が必要である。上記機能素子においては、置産性、小型化、集積化、安定性などが強く求められていることは言うまでもない。

【0003】波長多重光通信のように人為的に複数の波長が多重化された光信号を分波・検出する目的や、分光測定のように被測定光のスペクトル解析等の目的に光分波器(または分光器)が用いられる。この光分波器には、プリズム、波長フィルタ、回折格子等の分光素子が必要とされる。とくに回折格子は代表的な分光素子であり、石英やシリコン基板などの表面に周期的な微細凹凸構造を形成したものが用いられている。その周期的凹凸構造によって発生する回折光が互いに干渉し、ある特定波長の光が特定の方向に出射される。この特性が分波素子として利用されている。

【0004】回折格子を用いた分光光学系の一例を図1

6に示す。光ファイバ21から出射した波長多重化された光線30はコリメータレンズ22で平行光31となり回折格子23に入射される。この光は回折格子23で分波され、波長ごとに異なった出射角をもって出射される。この出射光32は再びコリメータレンズ22を通過し、受光面24上に集光スポット群40を形成する。この各集光スポットの位置に受光手段としてフォトダイオードなどの光検出器、あるいは光ファイバの端面を設置すれば、所定の波長毎に分離した信号出力を得ることができる。また、回折格子に入射する光が連続スペクトルをもっていれば、受光面に設置する受光手段の間隔に応じてスペクトルの離散化した出力が得られる。

【0005】反射回折格子の場合、回折格子の回折次数をm、格子定数をd、使用波長をλとし、回折格子を形成した面の法線と入射光線(光ファイバの光軸5)のな

す角を $\theta$ i、出射光線のなす角を $\theta$ oとすると、次式が成 り立つ。

 $\sin \theta i + \sin \theta o = m \lambda / d$ 

θ iを一定とし、波長がΔλだけ変化すると、回折格子 から距離しだけ離れた受光面上に到達する光線の位置の 変化Δxは、

 $\Delta x = (Lm/(d \cdot cos\theta o)) \cdot \Delta \lambda$ で与えられる。したがって波長間隔に応じて上式から計 算される位置間隔で受光手段を受光面上に配列しておけ ば、各波長でとに分離した信号が得られる。

#### [0006]

【発明が解決しようとする課題】しかし、回折格子から の出射角の波長依存性は小さい。例えば、光通信で用い られる波長1.55μm帯で波長間隔0.8nm(周波 数間隔100GHzに相当)の光を分波する場合を考え る。回折次数m=25次とし、入射角 $\theta$ i=71.5 、出射角 $\theta$ o=38.5°とすると、回折格子の格子 定数 d は 2 4. 7 μ m となる。 この系で上記波長間隔 0.8 n m に対して得られる出射角の変化は約0.06 ゜に過ぎず、50μm間隔で配列した受光素子でこれを 分離して受光するためにはL=48mmの距離が必要と

【0007】すなわち、受光面上の光スポットの位置変 化Δxは受光手段が一定の大きさをもつため、通常数1 0μm以上とする必要がある。回折格子の定数である m、dは大きくは変えられないため、小さい波長変化A λに対して必要なΔxを得るためには距離Lを大きくす る必要があり、回折格子を使用した光分波器(分光装 置)の性能を向上させるためには装置を大型化せざるを 得ないという問題点があった。

【0008】本発明はこのような問題点を解決するため になされたもので、回折格子より波長に対して大きな角 度変化を生じ、かつ集積化に適した光学素子を提供し、 分光光学系を小型化することを目的とする。

#### [0009]

【課題を解決するための手段】本発明においては、平板 状基板表面に周期的多層構造体を、その層面が基板表面 と垂直になるように形成し、多層構造体の端面を光入射 面もしくは光出射面の少なくとも一方として使用するよ うな光学素子を提供する。

【0010】一例として、周期的多層構造体の1周期を 形成する材料が2種であり、そのうち一方が、空気層あ るいは真空層であることが可能である。さらに周期的多 層構造体の片側表面に反射層を設けて性能を向上させる ととができ、また、周期的多層構造体の層面が全体とし て曲面状とすることもできる。このような光学素子にお いては、周期的多層構造体の形成された基板上に、導波 路、導波層、レンズ、光ファイバー固定構造、半導体レ ーザなどを集積化することができる。

光入射面として複数波長の混合した光束を入射させ、反 射層の反対側にある多層膜層表面から波長どとに異なる 角度で光線を出射させることにより分光装置を提供する ことができる。この場合、基板が平行平面であり、厚さ が0.1mm以上2mm以下であることが望ましい。

【0012】本発明では、周期的多層構造体の端面を光 入射面、もしくは光出射面とする光学素子において、と の多層構造体から漏出する光の指向性が良く、その角度 の波長依存性が大きいことを利用する。また周期的多層 10 構造体の層面を基板に対して垂直に設定することによ り、上記の漏出光を基板に平行にすることができるた め、他の光学素子を同一基板上に配設することにより集 積化した光学素子を提供することができる。

#### [0013]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態につい て具体的に説明する。光学的多層膜を反射防止膜、フィ ルタなどに利用するにあたっては、通常基板表面に設け た多層膜層の最上面から最下面まで貫通する光線を前提 として考えられているものがほとんどである。多層膜層 の端面、すなわち周期的構造が露出している面を、光入 射面もしくは光出射面として使用した例としては、以下 のようなものがあるに過ぎない。

【0014】傾いた多層膜層の断面に入射する光線の方 向の理論的な解析が示され (Applied Physics B、39 巻、p.231、1986年)、また、構造性複屈折による偏光 分離をねらいとし、多層膜層の屈折率がTE, THの偏 光によって大きく異なる性質(いわゆる構造性複屈折) を利用して、複屈折材料と同様の偏光分離効果を得たと とが開示されている (Optics Letters 15巻、9号、p.5 16、1990年)。さらに周期的多層膜層を1次元フォトニ ック結晶と考え、第1バンドの形状がバンドギャップ近 傍で直線状となることから、非常に大きい分散(スーパ ープリズム効果)が得られるとした報告もある ("Inter national Workshop on Photonic and Electromagnetic Crystal Structures" Technical Digest, F1-3) .

【0015】本発明では、基板上に多層構造体を、その 層面が基板表面と垂直になるように形成し、その端面を 光入射面もしくは光出射面として用いることを特徴とす る。図1は本発明の基本的実施形態を模式的に示した斜 視図である。平行平板状基板2の片側表面2 a に、周期 的多層構造体1をその層面が基板に垂直になるように形 成する。さらに、周期的多層構造体lの端面laから入 射光3を送り込み、フォトニック結晶の効果による屈折 光(出射光)4を表面1bから取り出す。

【0016】本発明者らの実験によると、多層構造1の 端面1 a から波長 λ の入射光 (レーザ光) 3 を入射させ ると、多層構造体1内部での導波光の他に、フォトニッ ク結晶の作用による屈折光4が発生する。この屈折光4 の方向(角度θ)は波長λ に対して一定であり、指向性 【0011】また、前記周期的多層構造体の片側端面を 50 の非常に良い平行光束となる。また、hetaの値は $\lambda$ が異な (4)

ると大きく変化するため、高分解能の分光素子として利 用することができる。

【0017】上記現象の原理について簡単に説明する。 図2は本発明が対象とする周期的多層構造体1の一例を 示す斜視図である。屈折率n<sub>\*</sub>をもち厚さt<sub>\*</sub>の物質Aと 屈折率n<sub>\*</sub>をもち厚さがt<sub>\*</sub>の物質Bが層状に繰り返しY 方向に積層されている。各層の境界面、表面1bは

(X, Z) 平面内にあって互いに平行である。この境界面、表面 1 bをここでは層面と総称する。この多層構造体の周期 a は  $(t_* + t_*)$  に等しい。

【0018】 このような周期的多層構造体の端面(層面とは平行でない面)1 a に波長入の光を入射したとき、この光がこの周期的多層構造体内でどのように伝搬するか解析すると、一定条件においてこの周期的多層構造体はいわゆるフォトニック結晶としてはたらき、伝搬する光に特異な効果を発現させることがわかる。

【0019】ここで、屈折率が均質な2つの媒体の境界における光の屈折を作図によって表現する方法を図3を用いて説明する。屈折率 $n_*$ の媒体A と屈折率 $n_*$ の媒体B ( $n_*$ << $n_*$ とする)の媒体A 側境界面近傍を、境界面と平行に進む光線 $R_*$ は、角度 $\theta$  の屈折光 $R_*$ となって媒体B 側に放出される。

【0020】この角度 $\theta$ は、半径が $n_{\star}$ と $n_{\bullet}$ に比例した2つの円 $C_{\star}$ 、 $C_{\bullet}$ を用いた作図によって求めることができる。図3に示すように円 $C_{\star}$ 、 $C_{\bullet}$ を描く。光線 $R_{\star}$ に対応する方向をもつベクトルを円 $C_{\star}$ 上からの法線として描く。この円 $C_{\star}$ 上の点から2つの円の中心を結ぶ直線に平行な直線を引き、円 $C_{\bullet}$ との交点を求める。この交点から円 $C_{\bullet}$ の法線方向にベクトルを描くと、これが屈折光 $R_{\bullet}$ の方向を示している。この円 $C_{\star}$ が均質物質Aに波長 $\lambda$ の光が伝搬する際のもっとも基本的なフォトニックバンドに相当する。

【0021】周期的多層構造体に対してもフォトニック 結晶の理論によりバンド図を計算することができる。計 算の方法は、"Photonic Crystals", Princeton Univers ityPress (1995) あるいは、Physical Review B 44巻、 16号、p.8565、1991年、などに詳しい。

【0022】図2の周期的多層構造体はY方向(積層方向)には限定されているが、XおよびZ方向(平面の広がる方向)には無限に広がっていると仮定する。図4は

 $n_{A}=3$ . 478 (厚さ0. 5a)  $n_{B}=1$ . 00 (厚さ0. 5a)

の層を交互に重ねた周期aの多層構造体についての、平面波法によるバンド計算の結果を、複数の波長に対する TE 偏光の第1~第3バンドについて示したものである。各図は、逆空間における1周期を表わすブリルアンゾーンである。縦はY軸方向で上下の境界線は中心から ± π/a の範囲を表わす。横は Z軸方向 (X軸方向も同じ)であり、周期性がない方向なので接異線は存在せ ず、図の両端は計算の範囲を表す便宜的なものである。 ブリルアンゾーン内での位置は多層構造内での波数ベクトルを、曲線は入射光の波長λ(真空中)に対応するバンドを意味する。なお、図4の各曲線に対して示した数字は多層構造体の周期/波長(a/\lambda)の値である。周期的多層構造体に対するバンド図はa/\lambdaがある値より大きくなると、不連続(いわゆるフォトニックバンドギャップ)が生じる。

【0023】図5~7は波長入の入射光4が周期的多層構造体に入射したときのZ軸方向への導波光とそれらがこの多層構造体表面に接する媒体への屈折光を第1~第3パンドについてそれぞれ示している。多層構造体内の光線はパンド図に示される曲線の法線として表わされるので、第1~第3パンドにおけるZ軸方向の導波光は図5~7に示す1A、1B、2A、2B、3A、3Bで表される。本発明者らの研究によると、この中で特に導波光強度の大きいものは1B、3Bである。各導波光は、多層構造体表面に接する媒体との界面から屈折光となって出射される。ただし、屈折光が放出されるためには、図から明らかなように、各円の半径で表される媒体の屈折率が一定値より大きい必要がある。

【0024】同じ導波光に対応する屈折光角度 $\theta$ は、ほぼ一定値となり、出射光は非常に指向性の良い光束となることが予想される。 $\theta$ の値は入射光の波長 $\lambda$ による差が大きいので、高分解能の波長分離が実現する。したがって、図1の構成による多層構造体は高解像の分光素子として用いることができる。

【0025】また、TE、TH偏光によるバンド図には 違いがあるため、同じ波長の光であってもの値が偏光 によって大きく異なる。この特性を利用することによ り、本発明による光学素子は偏光分離に用いることもで きる。

【0026】周期的多構構造体は、図2に示すような2種類の物質による構成に限定されない。物質は3種類以上であってもよい。ただし積層は各層の屈折率、厚みが一定の周期をもっている必要がある。周期的多層構造体は一般的にはn種類(nは正の整数)の物質の積層体からなる。1周期を構成する物質1,2,・・・、nの屈折率をn, n, 、・・・、n。、厚さをt, t, ・・・

・、t 、とする。また使用波長 $\lambda$  における多層構造一周期あたりの平均屈折率n を

 $n_{\mu} = (t_1 \cdot n_1 + t_2 \cdot n_2 + \cdot \cdot \cdot + t_n \cdot n_n) / a$ と定義する。 l 周期 a は、

 $a = t_1 + t_2 + \cdots + t_n$  $cap = t_1 + t_2 + \cdots + t_n$ 

【0027】本発明に適した多層構造体の平均屈折率と 周期に関する条件は、

 $0.5\lambda/n_{\text{\tiny M}} \leq a$ 

 $\pm\pi/a$  の範囲を表わす。横はZ軸方向(X軸方向も により表わされる。この範囲であれば、 $0.5\lambda/n_{\mu}$ 同じ)であり、周期性がない方向なので境界線は存在せ 50=aの近傍に存在する積層方向のバンドギャップよりも

a/λが大きくなるのでフォトニック結晶による効果を 発揮することができる。周期aが上記条件の範囲よりも 小さくなると、多層構造体の特性は平均屈折率を有する 均質媒体に近いものとなってしまう。

【0028】本発明の多層構造体は、半導体素子を製作 するために広く用いられているフォトリソグラフィの手 法によって基板上に製作することができる。例えば、基 板上にSi層を形成し、その表面にフォトレジストを塗 布する。各層の厚さに対応する幅をもつストライプ状の フォトマスクを用いてフォトレジストを露光し現像す る。パターニングされたフォトレジストをマスクとして Si層を適当なエッチング液を用いてエッチングするに より基板にほぼ垂直な層状のSi部分と空気層による多 層構造体が形成できる。この場合、フォトマスクに種々 の構造パターンを織り込むことによって、多層構造体以 外の光学素子を基板上に同時に形成することも可能であ

【0029】本発明に用いる多層構造体の材料として は、使用波長域における透明性が確保できるものであれ ト蒸着、CVD法などの成膜方法により基板上に積層で き、かつエッチングが容易な材料が望ましい。上記のS iのほか、シリカ、酸化チタン、酸化タンタル、酸化ニ オブ、フッ化マグネシウムなどが適する材料である。

【0030】もちろん、基板を直接加工しても良い。加 工する基板の材質としては、ソーダライムガラス、光学 ガラス、シリカなど各種のガラス材料が使用できる。ま たSi、GaAs、InPなどの半導体材料も使用でき る。それらの単結晶基板上に成長させたエピタキシャル 膜も当然使用できる。また、光学的機能を有するニオブ 酸リチウムなどの各種光学結晶であってもよい。

【0031】上記材料と空気層または真空層(屈折率 1)との組合せた構造体の製造が最も容易である。もち ろん空気層の部分に他の媒体を充填してもよい。ただ し、材料間の屈折率差が小さいと変調作用が弱くなり、 バンド計算などで期待される作用が発揮されないことも あるので、屈折率差として0.1以上確保することが望 ましい。

【0032】1周期内における多層構造体は、物理的厚 さの等しい2層とするのが最も単純であるが、(1)2 40 層の膜厚比を変える、(2)3層以上とする、(3)膜 材質を3種以上とする、といった手段により平均屈折率 やバンド構造の調整を行ない、分波特性や偏光特性、入 射光の利用効率の改善などに役立てることも可能であ る。また、多層構造体を構成する各層が、連続的に屈折 率が変化するものであっても、屈折率差が確保されてい れば特性はほとんど同じとなる。基板の材質としては、 上記の加工を施す場合と同様の材料が使用できる。その 他、温度特性などの制限が小さければ、有機材料も使用 できる場合がある。

【0033】つぎに周期的多層構造体の実施例を示し、 その分光特性を説明する。本実施例はSi基板を直接加 工した周期的多層構造体である。厚さ1mmのSi基板 にフォトリソグラフィ技術により、ストライプ状パター ンをパターニングし、エッチング用マスクを形成した。 エッチングは反応性イオンエッチングにより行ない、図 8(A) に示すようなSi と空気の周期的多層構造体1 を得た。多層構造体の周期は0.86 µmで、Si層と 空気層の厚さはともに0.43μmとした。Si層は2 0層となるようにマスクを設定した。多層構造体1の高 さ、すなわちエッチング深さは20μmとした。図8 (A) に示すように多層構造体1の端面1aが基板端面 に一致するように基板を切断し、多層構造体1の長さを 400μmとした。切断後の基板2の実際の大きさと多 層構造体1部分の位置は図8(B)に示す。この基板上 の多層構造体の位置はつぎの評価に適するように加工し たもので、後述のように、装置としての応用の場合には それぞれに適した配置をとる必要がある。

【0034】図9に上記多層構造体1の特性を評価する ば特に限定はない。真空蒸着、スパッタ、イオンアシス 20 ための光学系を示す。半導体レーザ光源11により波長  $\lambda = 1550$ n m および 1520n m のレーザ光を光フ ァイバ15により取り出した。光ファイバ端面15aか ら出射した光をレンズ14でコリメートし1/4波長板 12、偏光プリズム13を通してTE、TH直線偏光を 得た。上記2つの波長、2つの偏光状態を組み合わせて 入射光とし、多層構造体1の端面へ入射した。出射光4 は $f - \theta$ 結像レンズ 16を介して赤外光用CCDカメラ 17に入力し、画像として観察した。

> 【0035】その結果、特定の角度の出射光4を検出 した。各 $\theta$ の値は、表1の通りである。

【表1】

被長(nm)	信光	θ (* )
1 5 2 0	TE	5 6
1550	TE	6 5
1520	тн	3 1
1550	тн	4 9
1		

この結果から、30nmの波長変化に対する角度変化量 は、TE偏光に対して9°、TH偏光に対して18°で あることがわかった。これはいわゆるスーパープリズム 効果による非常に大きい分散が生じていることを示して いる。

【0036】本発明の応用例を、以下に示す。図10 は、同一基板2上に多層構造体1とレンズ体7を同時に 形成し、光の入出力手段として光ファイバ5a、5bを 用いた例である。多層構造体端面1aへの入力光が複数 50 の波長を含んでいる場合であっても、ほぼ単一波長の光

のみを出力光として多層構造体表面1 bからの出射光4 をレンズ体7で光ファイバ5bに集光、入射し、取り出 すことができる。図には示していないが、光ファイバの 位置決め用のV溝を基板2上に同時に形成してもよい。 【0037】図11は、入力光に含まれる複数波長の光 をそれぞれ複数の出力光ファイバ5 b に分離して取り出 す分光装置の一例である。入力光ファイバ5 a から複数 の波長を含む入力光が多層構造体1に入射され、波長ご とに異なる出射角 をもつ出射光 4 が基板 2 とほぼ平行 な方向に出射される。この出射光4は同一基板2上に形 10 成されたレンズ体7により、所定の出力光ファイバ5 b

に集光され結合される。

【0038】このとき各出力光ファイバの入射端面の直 前の同一基板2上に屈折率一定の光導波路6を設けるの が好ましい。光ファイバ心線は通常125μmの直径を もつため、各波長の間隔が狭い場合、それを光ファイバ の直径以上の間隔に分離して集光するためにはレンズ体 7と出力光ファイバ5 bの入射端面の間の距離を長くと らなければならない。また出射光は波長によって出射角 るためには、各出力光ファイバの光軸の方向を微妙に調 整できることが望ましいが、作業が煩雑になる。光導波 路6を図示するように曲がり導波路とし、入射端におけ る導波路間隔を光ファイバの間隔より狭く設定し、かつ 光軸方向を最適に設計することにより、上記のような出 力光ファイバ5 bに出射光4を直接結合する場合に比べ て、基板面積の小型化、出射光の結合効率を向上させる 効果がある。

【0039】今、波長1550nm付近で波長間隔4n mの光を分波するとする。上記の評価結果から波長が1 550nm付近のTE偏光においては、波長間隔約4n mに対して $\Delta \theta = 1$  の出射角 $\theta$ の変化が得られる。レ ンズ体7の焦点距離をfとすると光導波路6の入射端の 間隔dは、 $d = f \cdot s in(\Delta \theta)$ で与えられる。s i $n(1^{\circ}) = 0.017$  であるから、f = 2 mmとする とd=34μmの間隔で光導波路の入射端を配置すれば よいことになる。この間隔を光ファイバの直径(125 μm) 以上になるように曲がり導波路により拡張すれば よい。

【0040】さらに多層構造体1の片側に接して、多層 40 構造体1からレンズ体7と反対方向に出射される光に対 して反射手段8を設けることにより、出射光の出射方向 を片側に限定できるため、より強い出射光が得られる。 所望の波長の光を効率よく反射するように設計した多層 膜層が反射手段8として好適である。また銀、アルミ、 金、シリコン、ゲルマニウムなどの薄膜を蒸着法、スパ ッタ法などによって形成してもよい。なお、光導波路6 a、出力光ファイバ5 cは多層構造体1から屈折光とし て出射されず、導波された成分が入射端面と反対側の端 面から出射されるのを結合するために設けられている。

10

【0041】上記図11の構成では、多層構造体1の両 側に出射される光のうち、片側は反射手段8により反射 させ、多層構造体1の片側のみに出射光の出力手段を設 けた。しかし出射光は多層構造体1の両側で利用しても よい。図12は、多層構造体1の片側は空気面、もう片 方の側には屈折率一定の導波層9とした例を示してい る。多層構造体1の両側で屈折率が異なるため、2種類 の分光を同時に行なうことができる。例えば、両側でT E偏光用とTH偏光用に使い分けることができる。

【0042】図13は、多層構造体1の層面全体を緩や かに湾曲させて、集光手段なしでも同一波長の光が集光 するようにしたものである。このような曲面形状もフォ トマスクとして曲線状のバターンを設計するだけで容易 に形成できる。

【0043】図14は、光源として半導体レーザ10を 同一基板2上に集積し、この半導体レーザ10から出射 される光を集光して出力用光ファイバ5 d に結合させる 装置である。半導体レーザ10の出射光は、同一基板2 上に形成したレンズ体7により平行光3aとされ、多層 度 $\theta$ が異なるため、出力光ファイバと高効率で結合させ 20 構造体1の表面1bに入射される。上述の例とは逆に多 層構造体1の表面1bから所定の角度θで入射された場 合、多層構造体1の端面1aから出射光が得られる。半 導体レーザ10からの出射光が多モード分散によって複 数の波長を含む場合であっても、単一の波長のみを出力 光とすることができる。

> 【0044】図14の構成からレンズを省略し、代わり に多層構造体1を湾曲させてもよい。その場合の配置例 を図15に示した。

[0045]

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、 周期的多層構造体からの屈折光が良好な指向性をもち、 その方向が大きな波長依存性をもつことを利用して、高 分解能の分光装置、偏光分離装置などを実現することが できる。また本発明の構成によれば、周期的多層構造体 に加えて複数の光学素子を同一基板上に集積することが 容易となり、上記装置を大型化することなく実現でき

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の光学素子の基本構造を示す模式図であ

【図2】本発明の周期的多層構造体を表わす説明図であ

【図3】2層の均質物質における導波光と屈折光の関係 を示す図である。

【図4】周期的多層構造体のフォトニックバンド図の一 例を示す図である。

【図5】周期的多層構造体の第1バンドにおける導波光 と屈折光の関係を示す図である。

【図6】周期的多層構造体の第2バンドにおける導波光 50 と屈折光の関係を示す図である。

12

11

【図7】周期的多層構造体の第3バンドにおける導波光 と屈折光の関係を示す図である。

【図8】周期的構造体の実施例の構造を示す図である。

【図9】周期的構造体の評価用光学系を示す図である。

【図10】本発明の分光装置の構成例を示す斜視図であ る。

【図11】本発明の分光装置の他の構成例を示す平面図 である。

【図12】本発明の分光装置の他の構成例を示す平面図 である。

【図13】本発明の分光装置の他の構成例を示す平面図 である。

【図14】本発明の集積光学装置の構成例を示す平面図 である。

【図15】本発明の集積光学装置の他の構成例を示す平 面図である。

【図16】回折格子を用いた分光光学系の従来例を示す 図である。

【符号の説明】

\* 1 周期的多層構造体

2 基板

3 入射光

4 出射光

5a 入力側光ファイバ

5b 出力側光ファイバ

6 光導波路

7 レンズ体

8 反射手段

光導波層 10 9

10 半導体レーザ

1 1 レーザ光源

12 1/4波長板

13 偏光プリズム

14 対物レンズ

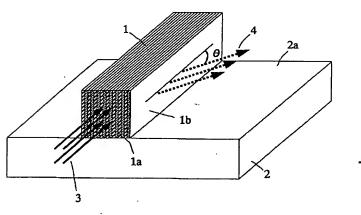
15 光ファイバ

16 f-θ結像レンズ

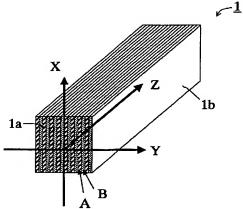
17 赤外光用CCDカメラ

\*

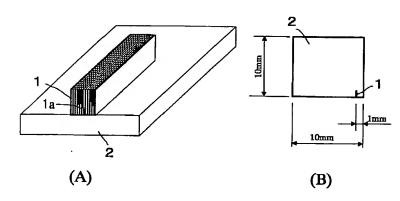


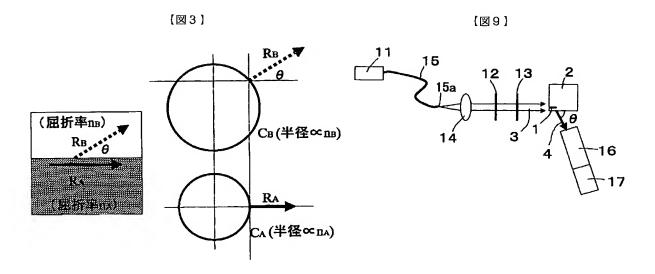


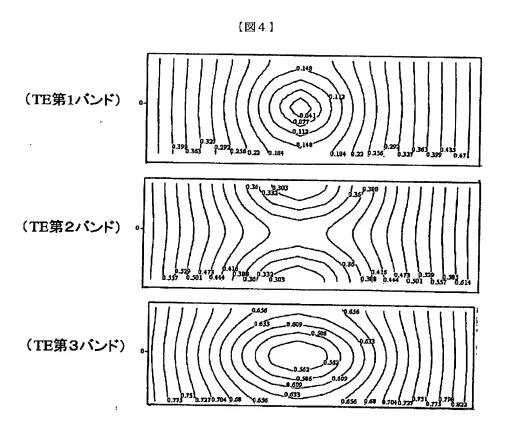
【図1】

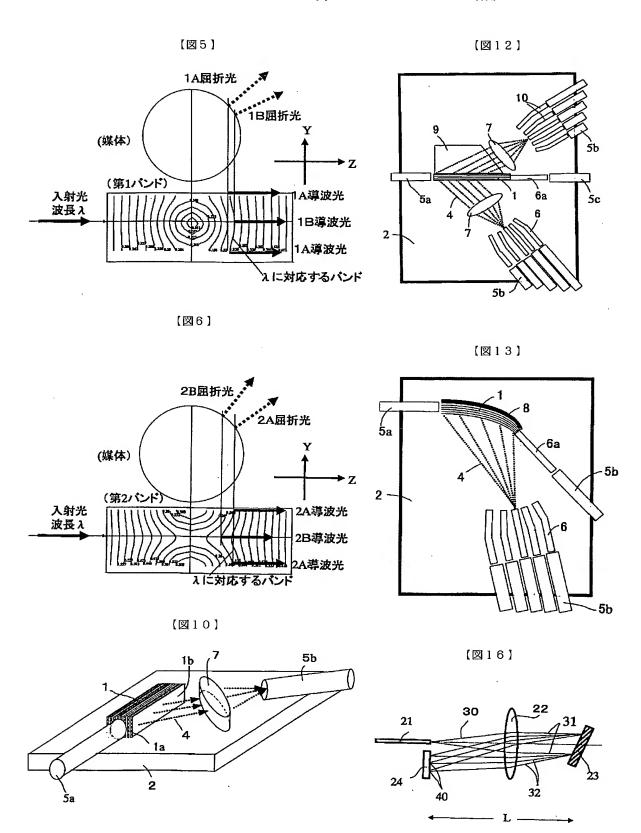


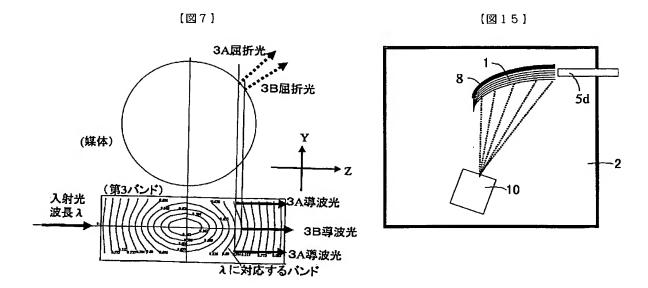
【図8】



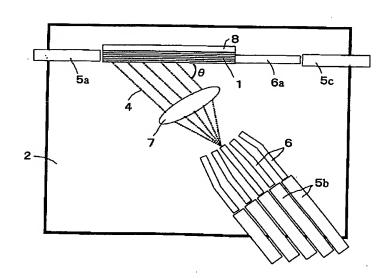




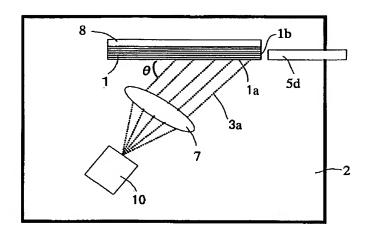




【図11】



【図14】



フロントページの続き

(51) Int .Cl .'

識別記号

FΙ

テーマコード(参考)

G 0 2 B 6/28

D

(72)発明者 浅井 貴弘

大阪府大阪市中央区道修町3丁目5番11号 日本板硝子株式会社内

(72)発明者 中澤 達洋

大阪府大阪市中央区道修町3丁目5番11号 日本板硝子株式会社内 (72)発明者 小山 正

大阪府大阪市中央区道修町3丁目5番11号 日本板硝子株式会社内

F ターム(参考) 2H047 KA03 LA05 LA19 MA05 TA02 2H049 AA02 AA33 AA37 AA58 AA59

> AA62 AA64 BA05 BA45 BB02 BB06 BB62 BC23 BC25